



BEST AVAILABLE COPY

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: 2000159936 A

(43) Date of publication of application: 13.06.00

(51) Int. Cl

C08L 21/00

B60C 5/00 C08L101/00

F16L 11/04

(21) Application number: 10333922

(71) Applicant:

YOKOHAMA RUBBER CO

LTD:THE

(22) Date of filing: 25.11.98

(72) Inventor.

YAMAUCHI SHIGERU **WATANABE JIRO** YAMAKAWA KATSUHITO

(54) THERMOPLASTIC ELASTOMER COMPOSITION AND PNEUMATIC TIRE AND HOSE USING THE SAME

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a composition thermoplestic elastomer while retaining gas impermeability.

SOLUTION: In the thermoplestic elastomer composition comprising an elastomer composition

(A) as a dispersing phase, thermoplastic resin composition (B) as the matrix where the thermoplastic resin composition comprises blend of two or more kinds of thermoplastic resins, the particle size of the dispersed particles in the elastomer composition (A) is ≤10 µm, and the having particle size of the resin composition (D) enhanced durability, especially at low temperature dispersing in the matrix resin composition (C) in the thermoplastic resin composition (B) is smaller than the dispersing rubber particles.

COPYRIGHT: (C)2000, JPO

RECEIVED CENTRAL FAX CENTER

NO. 4825 P. 7

JUL 3 1 2006

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報 (B1)

(11)特許番号

特許第2999188号 (P2999188)

(45)発行日 平成12年1月17日(2000.1.17)

(24)登録日 平成11年11月5日(1999.11.5)

(51) Int.Cl.7	識別記号	P Ι
COSL 21/00		C08L 21/00
B60C 5/00		B60C 5/00
C08L 101/00		C 0 8 L 101/00
F16L 11/04		F16L 11/04

繭環項の数8(全8頁)

(21)出願番号	特戚平10-333922	(73) 特許権者	000006714 横浜ゴム株式会社			
(22)出顧日	平成10年11月25日(1998.11.25)	()	東京都港区新橋 6 丁目36番11号			
審查請求日	平成11年2月26日(1999.2.26)	(72)発明者	山内 茂 神奈川県平塚市追分2番1号 横浜ゴム			
		(72)発明者	株式会社 平塚製造所内 港邊 次郎			
			神奈川県平塚市追分2番1号 横浜ゴム 株式会社 平塚製造所内			
		(72)発明者	山川 賀津人 神奈川県平塚市追分2番1号 横浜ゴム 株式会社 平塚製造所内			
		(74)代理人	100077517 弁理士 石田 敬 (外4名)			
		審査官	一色 由关于			
			最終頁に続く			

(54) 【発明の名称】 熱可塑性エラストマー組成物およびそれを使用した空気入りタイヤ、ホース

(57)【特許請求の範囲】

【訪求項1】 エラストマー組成物(A)を分散相、熱 可塑性樹脂組成物 (B) をマトリックスとし、かつ熱可 塑性樹脂組成物が2種以上の熱可塑性樹脂のプレンドよ りなる熱可塑性エラストマー組成物において、エラスト マー組成物 (A) の分散粒径が10μm以下で、かつ熱 可塑性樹脂組成物 (B) 中のマトリックス樹脂組成物 *

* (C) 中に分散している樹脂組成物 (D) の粒径が分散 ゴム粒子径より小さいことを特徴とする熱可塑性エラス トマー組成物。

【請求項2】 前記のエラストマー組成物(A)と熱可 塑性樹脂組成物 (B) が下記式 (1) および式 (2) を 満たし、

$$(\phi d / \phi a) \times (\eta a / \eta d) < 1.0$$
 ... (1)
0.8 $< (\eta a / \eta d) < 1.2$... (2)

on :熱可塑性樹脂組成物(B)の体積分率、 ηa :エラストマー組成物(A)の溶融粘度、および

(式中、 ϕ d : エラストマー組成物 (A) の体積分率、 IO かつ、熱可塑性樹脂組成物 (B) 中のマトリックス樹脂 組成物 (C) と分散樹脂組成物 (D) が下記式 (3) お よび式(4)を満たす、

7m :熱可塑性樹脂組成物 (B)の溶融粘度)

$$(\phi_D / \phi_C) \times (\eta_C / \eta_D) < 1.0$$
 ... (3)
0.8 < $(\eta_C / \eta_D) < 1.2$... (4)

3

(式中、φo :分散樹脂組成物 (D) の体積分率、 ac :マトリックス樹脂組成物 (C) の体積分率、 no :分散樹脂組成物 (D) の溶融粘度、および nc :マトリックス樹脂組成物 (C) の溶融粘度) 請求項1に記載の熱可塑性エラストマー組成物。

【請求項3】 前記エラストマー組成物(A)中に含ま れるエラストマー成分が、ジエン系ゴム、およびその水 添物、オレフィン系ゴム、含ハロゲン系ゴム、シリコン ゴム、含硫黄ゴム、フッ素ゴム、並びに熱可塑性エラス トマーの群から選ばれる少なくとも一種のエラストマー 10 における連続相成分および分散相成分の体積分率を である請求項1または2に記載の熱可塑性エラストマー 組成物。

【請求項4】 前記熱可塑性樹脂組成物(B)中に含ま れる熱可塑性樹脂成分が、ボリアミド系樹脂、ポリエス テル系樹脂、ポリニトリル系樹脂、ポリメタクリレート 系樹脂、ボリビニル系樹脂、セルロース系樹脂、フッ素 系樹脂およびイミド系樹脂の群から選ばれる少なくとも 一種の熱可塑性樹脂である請求項1~3のいずれか1項 に記載の熱可塑性エラストマー組成物。

【請求項5】 前配熱可塑性樹脂組成物(B)として、 少なくとも2種のポリアミド系樹脂のブレンドが選ばれ る請求項1~4のいずれか1項に記載の熱可塑性エラス トマー組成物。

【請求項6】 前記熱可塑性樹脂組成物 (B) 中のマト リックス樹脂組成物(C)として、アミド基1つに対す るメチレン基の数が7以上のポリアミド系樹脂が、かつ その分散樹脂組成物(D)として、アミド差1つに対す るメチレン基の数が7未満のポリアミド系樹脂が含まれ ることを特徴とする請求項1~5のいずれか1項に記載 の熱可塑性エラストマー組成物。

【請求項1~6のいずれか1項に記載の熱 可塑性エラストマー組成物を空気透過防止層に使用した 空気入りタイヤ。

【請求項8】 請求項1~6のいずれか1項に記載の熱 可塑性エラストマー組成物を、補強層に隣接するホース 外管材料、内管内層材料、内管外層材料および補強層間 の少なくともいずれかに使用したホース。

【発明の詳細な説明】

[0001]

マー組成物、更に詳しくは、耐久性、特に低温での耐久 性を向上させた、耐気体透過性に優れる熱可塑性エラス トマー組成物に関する。また、本発明は、かかる熱可塑 性エラストマー組成物をタイヤの空気透過防止層および ホース材料に使用した空気入りタイヤ、ホースに関す。

$$(\phi_d / \phi_m) \times (\eta_m / \eta_d) < 1.0$$
 ... (1)
0.8 < $(\eta_m / \eta_d) < 1.2$... (2)

(式中、φa:エラストマー組成物(A)の体積分率、 ø。:熱可塑性樹脂組成物(B)の体積分率、

ηα:エラストマー組成物(A)の溶融粘度、および

*る。

[0002]

(2)

【従来の技術】タイヤ、ホース等の耐動的疲労性が必要 な積層体において、ゴム/樹脂を分散した耐気体透過性 熱可塑性エラストマー組成物を使用した場合に、柔軟性 と耐気体透過性のバランスを取るために、柔軟なN1 1、N12系のナイロンと耐気体透過性に優れたN6, N66系のナイロンを併用することは公知である。そし て、本発明者等によって、熱可塑性エラストマー組成物 dm , de 、また各成分の溶融粘度を η m , η e とした ときのαの式: (øo / øm) × (ηm / ηo) < 1. 0を用いて、体積分率および溶融粘度の規定を行い、更 に、粘度比: プ / プ を1に近づけることでドメイン のゴム分散粒子を小さくし、耐久性を向上させることも 提案してきた(特願平8-193545(特開平10-36571号公報)、特願平9-175150(特開平1 0-114840号公報)および特願平10-2353 86)。しかし、ゴム粒子径を小さくするだけでは耐久 20 性、特に低温での耐久性が不十分であった。

[0003]

【発明が解決しようとする課題】したがって、本発明で は、プレンド樹脂をマトリックスとし、ゴムエラストマ ーを分散させた構造をもつ熱可塑性エラストマー組成物 において、ゴムエラストマーの分散粒子のみではなくマ トリックス相のプレンド樹脂構造を制御することによ り、耐気体透過性能を保ちながら耐久性、特に低温での 耐久性を改善した熱可塑性エラストマー組成物を提供す ることを目的とする。また、本発明では、かかる熱可塑 30 性エラストマー組成物を用いた空気入りタイヤおよびホ ースを提供することを目的とする。

[0004]

【課題を解決するための手段】本発明によれば、エラス トマー組成物 (A) を分散相、熱可塑性樹脂組成物 (B) をマトリックスとし、かつ熱可塑性樹脂組成物が 2 種類以上の熱可塑性樹脂のプレンドよりなる熱可塑性 エラストマー組成物において、エラストマー組成物 (A) の分散粒径が10μm以下で、かつ熱可塑性樹脂 組成物(B)中のマトリックス樹脂組成物(C)中に分 【発明の属する技術分野】本発明は、熱可塑性エラスト 40 散している樹脂組成物 (D) の粒径が分散ゴム粒子径よ り小さい熱可塑性エラストマー組成物が提供される。 【0005】また、本発明によれば、前記のエラストマ 一組成物(A)と熱可塑性樹脂組成物(B)が下記式

(1) および式(2) を満たし、

η p : 熱可塑性樹脂組成物 (B) の溶融粘度) かつ、熱可塑性樹脂組成物(B)中のマトリックス樹脂 50 組成物 (C) と分散樹脂組成物 (D) が下記式 (3) お

特許第2999188号

5

よび式(4)を満たす、

(3)

(式中、φD :分散樹脂組成物 (D) の体積分率、 ac :マトリックス樹脂組成物 (C)の体積分率、 ηο ;分散樹脂組成物 (D) の溶融粘度、および ηc :マトリックス樹脂組成物 (C) の溶融粘度) 熱可塑性エラストマー組成物が提供される。

【0006】また、本発明によれば、前記熱可塑性樹脂 ンドが選ばれること、前記熱可塑性樹脂組成物(B)中 のマトリックス樹脂組成物 (C) としてアミド基1つに 対するメチレン塞の数が7以上のポリアミド系樹脂が、 かつその分散樹脂組成物(D)としてアミド基1つに対 するメチレン差の数が7未満のポリアミド系樹脂が含ま れることを特徴とする熱可塑性エラストマー組成物が提 供される。

【0007】また、本発明によれば、前記本発明により 得られる熱可塑性エラストマー組成物を使用した空気入 りタイヤおよびホースが提供される。

[0008]

【発明の実施の形態】本発明では、プレンド樹脂をマト リックスとし、ゴムエラストマーを分散させた構造をも つ熱可塑性エラストマー組成物において、ゴムエラスト マーの分散粒子を所定の微小粒径以下に制御するととも*

$$(\phi d / \phi_B) \times (\eta_B / \eta_d) < 1.0$$

0.8 < $(\eta_B / \eta_d) < 1.2$

(こゝで、da は、エラストマー組成物(A)の体積分 率、 øm は、熱可塑性樹脂組成物(B)の体積分率、 η 。は、熱可塑性樹脂組成物(B)の溶融粘度である。) かつ、第二に、前記熱可塑性樹脂組成物(B)中におけ※

$$(\phi_0 / \phi_c) \times (\eta_c / \eta_0) < 1.0$$

0.8 < $(\eta_c / \eta_0) < 1.2$

(こゝで、¿o は、分散樹脂組成物(D)の体積分率、 φc は、マトリックス樹脂組成物 (C) の体積分率、η ο は、分散樹脂組成物 (D) の溶融粘度およびηc は、 マトリックス樹脂組成物(C)の溶融粘度である。)

【0011】本発明では、前記式(1)および(2)を が分散相で、熱可塑性樹脂成分が連続相を形成し、かつ ゴムエラストマー分散相が微細分散相となる。また、前 記式(3) および(4) を満足するように制御すること で、前記連続相のマトリックス樹脂中に更に分散樹脂相 を形成し、かつこの樹脂分散相が微細分散相となって、 低温における耐久性が著しく向上した熱可塑性エラスト マー組成物が得られる。

【0012】本発明の熱可塑性エラストマー組成物の作 製に用いられるゴムエラストマー組成物(A)は、ゴム エラストマー成分に加薩系配合成分を含む通常のゴム配 50 臭素化物(Br-IPMS)、クロロブレンゴム(C

*に、マトリックス相での分散樹脂粒子の粒径を前記ゴム エラストマー分散粒子の粒径よりも小となるように制御 することによって、耐久性、特に低温での定歪み性を大 巾に改善できることを見出したものである。

【0009】本発明による、エラストマー組成物(A) を分散相とし、熱可塑性樹脂組成物(B)をマトリック 組成物として少なくとも2種のポリアミド系樹脂のプレ 10 スとし、かつ、この熱可塑性樹脂組成物が2種以上の熱 可塑性樹脂のプレンドよりなる熱可塑性エラストマー組 成物においては、前記エラストマー組成物(A)の分散 粒径が10μm以下、好ましくは5μm以下であり、か つ前記熱可塑性樹脂組成物(B)中のマトリックス樹脂 組成物(C)中に分散している樹脂組成物(D)の粒径 が分散ゴム粒子径より小さいことが、熱時、常温時の耐 久性は勿論のこと、特に10℃、0℃、-20℃、ある いは−40℃といった酪寒時までの使用状況を考えた、 特に耐久性を向上するために必要である。

> 【0010】本発明のかかる相構造を選成するには、第 20 ーに、前記のエラストマー組成物(A)と熱可塑性樹脂 組成物 (B) が、次式 (1) および (2) を満足するよ うにそれぞれのエラストマー組成物 (A) および熱可塑 性樹脂組成物(B)の体積分率比、溶融粘度比を制御

※るマトリックス樹脂組成物 (C) と分散樹脂組成物

(D) が、次式 (3) および (4) を満足するようにそ a は、エラストマー組成物 (A) の溶融粘度、および n 30 れぞれのマトリックス樹脂組成物 (C) および分散樹脂 組成物 (D) の体積分率比、溶融粘度比を制御すればよ

合剤を配合してなるゴムエラストマー組成物としてもよ いし、または、ゴムエラストマー成分に加碇系配合成分 を除く通常のゴム配合成分を配合してなるゴムエラスト マー組成物であってもよい。このゴムエラストマー成分 としては、天然ゴム、合成ポリイソプレンゴム(I 満足するように制御することで、ゴムエラストマー成分 40 R)、エポキシ化天然ゴム、スチレンープタジエンゴム (SBR)、ポリプタジエンゴム(BR)、ニトリルー ブタジエンゴム (NBR) 、水素化NBR、水素化SB Rのようなジエン系ゴムおよびその水素化合物;エチレ ンプロピレンゴム (EPDM, EPM)、マレイン酸変 性エチレンプロピレンゴム (M-EPM)、プチルゴム (IIR)、イソプチレンと芳香族ビニルまたはジエン 系モノマー共重合体、アクリルゴム(ACM)、アイオ ノマーのようなオレフィン系ゴム;BェーIIR, Cl - IIR、イソプチレンパラメチルスチレン共重合体の

特許第2999188号

7

R)、ヒドリンゴム(CHC, CHR)、クロロスルホン化ポリエチレン(CSM)、塩素化ポリエチレン(CM)、マレイン酸変性塩素化ポリエチレン(M-CM)のような含ハロゲンゴム;メチルビニルシリコンゴム、ジメチルシリコンゴム、メチルフェニルビニルシリコンゴムのようなシリコンゴム;ポリスルフィドゴムのような言ばゴム・ビニリデンフルオライド系ゴム、含フッ素ビニルエーテル系ゴム、テトラフルオロエチレンープロピレン系ゴム、含フッ素がスファゼン系ゴムのようなフッ素ゴム;スチレン系エラストマー、オレフィン系エラストマー、ポリアミド系エラストマー、ウレタン系エラストマー、ポリアミド系エラストマーのような熱可塑性エラストマーなどを挙げることができる。

【0013】本発明の熱可塑性エラストマー組成物の分散相を構成する前記ゴムエラストマー成分を動的加確する場合の加確剤、加硫助剤、および加硫条件(温度、時間)等は、添加するゴムエラストマー成分の組成に応じて適宜決定すればよく、特に限定されるものではない。加硫剤としては、一般的なゴム加硫剤(架橋剤)を用い 20 ることができる。具体的には、硫黄系加硫剤としては粉末硫黄、沈降性硫黄、高分散性硫黄、表面処理硫黄、不溶性硫黄、ジモルフォリンジサルファイド、アルキルフェノールジサルファイド等を例示でき、例えば、0.5~4重量部【ゴム成分(ポリマー)100重量部あたりの重量部】程度用いることができる。

【0014】また、有機過酸化物系の加硫剤としては、ベンゾイルパーオキサイド、tープチルヒドロパーオキサイド、2,4ージクロロベンゾイルパーオキサイド、2,5ージメチルー2,5ージ(tープチルパーオキシ)へキサン、2,5ージメチルへキサンー2,5ージ(パーオキシルベンゾエート)等が例示され、何えば、1ー20重量部程度用いることができる。更に、フェノール樹脂系の加硫剤としては、アルキルフェノール樹脂の臭素化物や、塩化スズ、クロロプレン等のハロゲンドナーとアルキルフェノール樹脂とを含有する混合架橋系等が例示でき、例えば、1~20重量部程度用いることができる。

【0015】その他の配合成分として、亜鉛率(5重量 部程度)、酸化マグネシウム(4重量部程度)、リサー 40 ジ(10~20重量部程度)、p-キノンジオキシム、p-ジベンゾイルキノンジオキシム、テトラクロロ~p-ベンゾキノン、ボリーp-ジニトロソベンゼン(2~10重量部程度)、メチレンジアニリン(0.2~10 重量部程度)が例示できる。

【0016】また、必要に応じて、加硫促進剤を添加してもよい。加硫促進剤としては、アルデヒド・アンモニア系、グアニジン系、チアゾール系、スルフェンアミド系、チウラム系、ジチオ酸塩系、チオウレア系等の一般的な加硫促進剤を、例えば、0.5~2重量部程度用い50

ることができる。また、加硫促進助剤としては、一般的なゴム用助剤を併せて用いることができ、例えば、ステアリン酸やオレイン酸およびこれらの2n塩(2~4重量部程度)等が使用できる。

【0017】さらに、分散相をなすゴムエラストマー中には、前記の配合剤に加えて、分散性や耐熱性などの改善その他のために一般的に配合される軟化剤、老化防止剤、加工助剤などの配合剤を必要に応じ適宜配合することができる。

【0018】また、本発明の熱可塑性エラストマー組成 物の作製に用いられる熱可塑性樹脂組成物(B)として は、2種以上の熱可塑性樹脂のブレンドが使用され、該 樹脂成分としては、ポリアミド系樹脂 (例えばナイロン 6 (N6)、ナイロン66 (N66)、ナイロン46 (N46)、ナイロン11 (N11)、ナイロン12 (N12)、ナイロン610(N610)、ナイロン6 12 (N612)、ナイロン6/66共重合体 (N6/ 66)、ナイロン6/66/610共重合体 (N6/6 6/610)、ナイロンMXD6 (MXD6)、ナイロ ン6T、ナイロン6/6T共重合体、ナイロン66/P P共重合体、ナイロン66/PPS共重合体)、ポリエ ステル系樹脂(例えばポリプチレンテレフタレート(P BT)、ポリエチレンテレフタレート(PET)、ポリ エチレンイソフタレート(PEI)、PET/PEI共 重合体、ポリアリレート (PAR)、ポリプチレンナフ タレート(PBN)、被晶ポリエステル、ポリオキシア ルキレンジイミド酸/ポリプチレートテレフタレート共 重合体などの芳香族ポリエステル)、ポリニトリル系樹 脂(例えばポリアクリロニトリル(PAN)、ポリメタ 30 クリロニトリル、アクリロニトリル/スチレン共重合体 (AS)、メタクリロニトリル/スチレン共重合体、メ タクリロニトリル/スチレン/プタジエン共宜合体)、 ポリメタクリレート系樹脂(例えばポリメタクリル酸メ チル (PMMA)、ポリメタクリル酸エチル)、ポリビ ニル系樹脂(例えば酢酸ビニル(EVA)、ポリビニル アルコール (PVA)、ピニルアルコール/エチレン共 重合体(EVOH)、ポリ塩化ビニリデン(PVD C)、ポリ塩化ビニル(PVC)、塩化ビニル/塩化ビ ニリアン共重合体、塩化ビニリデン/メチルアクリレー ト共重合体)、セルロース系樹脂(例えば酢酸セルロー ス、酢酸酪酸セルロース)、フッ索系樹脂(例えばポリ フッ化ピニリデン (PVDF)、ポリフッ化ピニル (P VF)、ポリクロルフルオロエチレン(PCTFE)、 テトラフロロエチレン/エチレン共重合体(ETF E))、イミド系樹脂(例えば芳香族ポリイミド(P などを挙げることができる。

【0019】本発明の熱可塑性樹脂組成物(B)としては、2種以上の前記ポリアミド系樹脂のブレンドを使用し、更に、そのうちでも、前記熱可塑性樹脂組成物

(B) 中のマトリックス樹脂組成物 (C) にアミド差1

(5)

特許第2999188号

ø

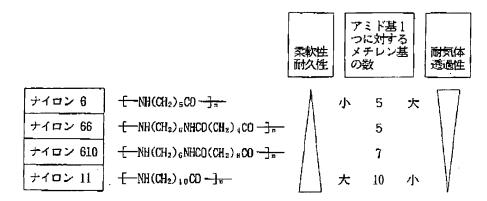
つに対するメチレン基の数が7以上のポリアミド系樹脂 を用い、かつその分散樹脂組成物(D)にアミド基1つ に対するメチレン基の数が7未満のポリアミド系樹脂を 用いることが、特に、耐久性と耐気体透過性のパランス を良好にするため一層好ましい。

*【0020】上記ポリアミド系樹脂におけるアミド基の 数対メチレン基の数については、以下の表1によりその 定義を説明する。

10

【表】】

(アミド基対メチレン基の数)



【0021】また、前記熱可塑性エラストマー組成物の マトリックスを構成する熱可塑性樹脂中には、加工性、 分散性あるいはまた耐熱・酸化防止性などの改善その他 のために一般的に配合される可塑剤、軟化剤、充填剤、 補強剤、加工助剤、安定剤、酸化防止剤等を必要に応じ 適宜配合してもよい。

【0022】本発明において、マトリックス樹脂中にエ ラストマーと合成樹脂が微細に分散している熱可塑性エ ラストマー組成物の製造方法は、以下の通りである。先 ず、エラストマー成分と配合剤成分を予め一般のニーダ ー、バンバリーミキサー等を用いて均一混合状態が得ら れるまで混練してエラストマー組成物(A)を作製す る。この際エラストマー組成物には、カーボンプラッ ク、オイル、その他炭酸カルシウム等の充填剤を適当量 添加することも可能である。また、必要な場合には、エ ラストマーの加硫剤または架橋剤、加硫助剤、加硫促進 剤等を加えてもよい。このようにして作製したエラスト マー組成物とマトリックス樹脂組成物(C)、分散樹脂 組成物(D)を2軸退練機等に投入し、溶融混練を行 う。エラストマー組成物 (A)に加硫系配合剤を除いた エラストマー組成物を用いた場合には、混練が十分にな 40 された段階で加硫系配合剤を添加して更に混練し、エラ ストマー組成物を動的架橋させ、目的の熱可塑性エラス トマー組成物を得る。

【0023】また、熱可塑性樹脂またはエラストマー組 成物への各種配合剤は、上記2軸混練剤に子め混合して もよいが、上記2軸混練中に添加してもよい。これらエ ラストマー組成物(A)、マトリックス樹脂組成物 (C)、分散樹脂組成物 (D) との混練およびエラスト マー組成物の動的加硫の溶融混練条件として、温度は熱 可塑性衡脂が溶融する温度以上であればよい。また、混 50 るものでないことは言うまでもない。

練時の剪断速度は500~7500sec -1であるのが好 ましく、混練時間は、30秒から10分程度が好まし 420

【0024】得られた熱可塑性エラストマー組成物を引 き続き単軸押出機の先端のT型シーティングダイス、ス トレートまたはクロスヘッド構造のチュービングダイ ス、インフレート成形用の円筒ダイス等を使用し、シー ト、フィルムまたはチューブ状に成形させれば、これを 空気入りタイヤの空気透過防止層、ホース等のゴム/樹 脂積層体に供することができる。なお、得られた熱可塑 30 性エラストマー組成物は、一度ストランド状に引き取り ペレット化した後、前記樹脂用単軸押出機によって成形 するようにしてもよい。

【0025】このようにして得られるシート状又はチュ ープ状の成形体は、本発明のゴムエラストマー/マトリ ックス樹脂/分散相樹脂の多元系プレンドのモルフォロ ジーを制御した熱可塑性エラストマー組成物で、マトリ ックス樹脂中に加硫ゴムが微細に分散し、かつこのゴム 粒子よりも微細な分散相樹脂が均一分散した状態の相構 造を有する組成物から成っているため、この薄膜は、そ の特性として、低温での高い耐久性能を有する。マトリ ックス樹脂に微分散させる樹脂を耐気体透過性に優れる ものとすることで、低温での耐久性を有し、かつ優れた 耐気体透過性を有するようにできるので、これを空気入 りタイヤの空気透過防止層または低ガス透過性ホースの ホースチューブやホースカバーに有効に使用することが できる。

[0026]

【実施例】以下、実施例および比較例によって本発明を 更に詳細に説明するが、本発明を以下の実施例に限定す (6)

特許第2999188号

11

【0027】以下の表2に示す各例の配合成分および配 合条件に従って混練、作製した熱可塑性エラストマー組 成物をペレット化し、単軸押出機でTダイを通して幅3 50mm、厚さ100μmのフィルムとし、これを各試験 の試験サンプルに用いた。

【0028】試験サンブルの作製

先ず、表2のゴム成分を密閉式混合機を用いて混練を行 った後、ストランド状に押出し、ペレット化した。次 に、マトリックス樹脂成分、分散樹脂成分とゴム成分を

*機の第一投入口より投入し、230℃で約10分間、浴 融混練した。得られた混練物は、2軸混繊押出機の先端 よりストランド状に押出し、水冷した後にペレタイザー でペレット化した。ペレット化した混練物は、T型ダイ スを有する40mm口径の樹脂用単軸押出機で40rpm の

12

回転速度、230℃で溶融させ、幅350mm、厚さ10 0μmのフィルムを作成した。

【0029】なお、試験サンプルの作製に用いた熱可塑 エラストマー組成物のゴム、各樹脂成分における溶融粘 ドライブレンドした上、JSW製TEX44 2 軸混練 * 10 度は、以下に示すとおりである。

230°C, 1150/sec

	での溶融粘度(poise)
IPMSゴム組成物(Exxpro 89-4、	1030
エクソン化学)	
NI1衛脂(リルサンBMN 0、アトケム)	855.7
N12樹脂 (リルサンAMN 0、アトケム)	8 4 0
N 6 1 2 樹脂 (D-18、ダイセル・ヒュルス)	1047
N 6 6 6 樹脂 (1) (5 6 1 3 B、宇部興産)	995.3
N666樹脂(2) (アミランCM6001、東	(V) 1800
Ex. bet 17 f. a death about a b . a b . a . a . a . a	

【0030】実施例および比較例における評価に用いた 20 $\eta = \delta/\hat{\tau}$

(5)

各試験法は、以下のとおりである。

【0031】溶融粘度

こゝで、溶融粘度とは、混練加工時の任意の温度、成分 の浴融粘度をいい、各ゴム、ポリマー材料の溶融粘度 は、温度、剪断速度(sec -1)および剪断応力の依存性 があるため、一般に細管中を流れる溶融状態にある任意 の温度、特に混練時の温度領域でのゴム、ポリマー材料 の応力と剪断速度を測定し、下記式(5)より溶融粘度 を測定する。なお、溶融粘度の測定には、東洋精機社製 キャビラリーレオメーターキャピログラフ10を使用し 30 た。

[0032] 【数1】

(ここで、 & : 剪断力、デ:剪断速度)

【0033】定歪み試験

熱可塑性エラストマー組成物フィルムに以下の配合から なるゴム系セメントをハケ並りし、乾燥後、以下のゴム 配合になるタイヤカーカス用ゴム(カーカスなし)を積 層させて、180℃で10分間加硫し、2mm厚のフィル ム/ゴム積層体を作製した。これをJIS2号ダンベル にて打ち抜き、30.6%の歪をかけながら5日の周期 で耐久試験に供した。(1000万回で破壊しないもの は打切りとした。)

[0034]

(ゴム系セメントの配合)

	<u>帝屋</u> 奎
天然ゴム(RSS#3)	8 0
SBR(ニッポール1502、日本ゼオン)	20
FEFカーボンプラック(HTC#100、中部カーボン)	5 Q
ステアリン酸(ビーズステアリン酸NY、日本油脂)	2
2 n O (3 号亜鉛蒂)	3
硫黄 (粉末硫黄、軽井沢精錬所)	3
加硫促進剤(BBS、N-t-ブチル-2-ペンゾチアジル	
スルフェンアミド)	1
アロマオイル(デソレックス3号、昭和シェル石油)	2
ヘキサメトキシメチル化メラミン(CYREZ-964RPC、	
三井サイテック)	5
レゾルシン-ホルムアルデヒド樹脂(ペナコライトレジン	
B-18-S、イントスペックケミカル)	10
フェノールーホルムアルデヒド樹脂(ヒタノール15022、	
日立化成工業)	1

(7)

特許第2999188号

13 トルエン

1000

14

[0035]

(タイヤ用カーカスゴム配合)

	<u>暗量</u> 進
天然ゴム (RSS#3)	8 0
SBR(ニッポール1502、日本ゼオン)	2 0
FEFカーポンプラック(HTC#100、中部カーポン)	5 0
ステアリン酸(ビーズステアリン酸NY、日本油脂)	2
Z n O (3号亜鉛Φ)	3
硫黄(粉末磷黄、軽井沢精錬所)	3
加硫促進剤(BBS、N-t-プチル-2-ベンゾチアジル	
スルフェンアミド)	1
アロマオイル(デソレックス3号、昭和シェル石油)	2

【0036】空気透過量(空気透過係数)測定法

JIS K 7126 「プラスチックフィルム及びシー トの気体透過度試験方法(A法)」に準じた。

試験片:各例で作成したフィルムサンプルを用いた。

試験気体: 空気 (N2 : O2 = 8:2)

試験温度:30℃

*作製したフィルムをミクロトーム等を使用して超薄切片 を作製した後、RuO4 等で染色し、透過電子顕微鏡 (日立H-800型)を用いて直接観察を行なった。 【0037】<u>実施例1~5および比較例1~2</u>

試験結果を次の表2に示す。

【表2】

ゴムおよび分散樹脂粒径の測定法

* 20 表 2

		実施例1	比較例」	実施例2	比較例2	実施例3	実施例 4	実施例5
ゴ ム	IPMS配合物※1	45	45	45	45	45	45	45
急可整 性樹脂	N11 N12 N612 N666(1)	33	33	44	44	11	33	22
	N665 (1) N666 (2)	22	22	11	11	44	22	33 22
ゴム/4 ガム/4 8666/N 866/N	開設 開設 開拓 11 (N12, N612) 11 (N12, N612) 11 (N12, N612) 12 (N12, N612)	45/55 1.13 4/6 1.16	45/55 0.84 4/6 2.14	45/55 1.18 2/8 1.16	45/55 0.99 2/8 2.14	45/55 1.06 8/2 0.86	45/55 1.14 4/6 1.18	45/55 1.02 4/6 1.05
定歪み 試験		1000> 790	600 20	1000> 1000>	600 300	1000> 500	1000> 810	1000> 1000>
空気選挙 ×10	医条数 (cc cm/cm² sec cmHg]	15. 8	16.0	28. 0	27. 5	10.4	20. 3	18. 1
樹脂の5	P均粒径 [μ■]	0.5~9	15~49	0. 5~8. 0	12~35	0.5~8.0	0.8~10	0.5~5.0
17 W Z	P均粒徭 [μπ]	1.5~8.0	10~20	1.0~8.0	0.5~6.0	1.0~7.0	1.0~10	0.6~6.0

(注)※1: <u>IPMS配合の組成</u>

IPMS (8xxpro 89-4、エクソン化学製) 2nD(亜鉛業3号、正向化学製) ステアリン酸(ビーズスチアリン酸、日本油脂製) ステアリン酸亜鉛

重量部

【0038】表2の結果によれば、本発明の実施例のも のは、プレンド樹脂の粘度比を1に近づけることで、比 蚊例に比して低温下での耐久性を改善していることがわ かる。

[0039]

【発明の効果】本発明では、熱可塑性エラストマー組成 物におけるゴムの分散粒子径と共に、マトリックス相の ブレンド樹脂構造を制御することにより、耐気体透過性 能を保持した上で耐久性、特に10℃,0℃,-20℃ あるいは-40℃といった酷寒時までの耐久性が著しく 50 【解決手段】 エラストマー組成物 (A) を分散相、熱

向上することがわかる。よって、本発明の熱可塑性エラ ストマー組成物は、空気入りタイヤのインナーライナー 部材、ホース部材、ベルト部材および防紋材等常温から 低温領域の広い温度範囲で伸張屈曲疲労等の耐久性が必 要な商品の部材として有効に使用できる。

【要約】

【課題】 耐気体透過性能を保持した上で耐久性、特に 低温での耐久性の向上を図った、熱可塑性エラストマー 組成物を提供する。

(8)

特許第2999188号

可塑性樹脂組成物(B)をマトリックスとし、かつ熱可 塑性樹脂組成物が2種以上の熱可塑性樹脂のブレンドよ りなる熱質塑性エラストマー組成物において、エラスト マー組成物(A)の分散粒径が10μm以下で、かつ熱

15

可塑性樹脂組成物(B)中のマトリックス樹脂組成物 (C)申に分散している樹脂組成物(D)の粒径が分散 ゴム粒子径より小さい熱可塑性エラストマー組成物。

16

フロントベージの続き

(58)調査した分野(Int.Cl.⁷, DB名) COSL 1/00 - 101/14

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

☐ OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.